## WO 2004/007260 A1



(84) 指定国 (広域): ARIPO 特許 (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア特許 (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ特許 (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI 特許 (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

#### 規則4.17に規定する申立て:

USのみのための発明者である旨の申立て (規則 4.17(iv))

#### 添付公開書類:

一 国際調査報告書

2文字コード及び他の略語については、定期発行される各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語のガイダンスノート」を参照。

#### 明細書

## 位置調整式ステアリングコラム装置

#### 5 技術分野

10

15

本発明はステアリングコラムに、たとえば、バルジ成形法で膨出部を成形する際にパンチ穿孔で膨出部の平面部に反りが生じたとしても、チルトあるいはテレスコピック調整操作でステアリングコラムの締付け保持力が低下するのを防ぐようにした位置調整式ステアリングコラム装置に関する。

#### 背景技術

車輌用ステアリングコラムには運転者が好ましいドライビングポジションを取ることができるようにステアリングホイールの上下方向の位置調整を可能にするチルト機構が備えられる。同じ目的でステアリングホイールの前後方向の位置調整を可能にするテレスコピック機構、上下方向および前後方向の双方の位置調整を可能にするチルト・テレスコピック機構が備えられる。

このチルト機構のチルトピボットを中心としたチルト揺動あるいはス 20 テアリングコラム軸方向に沿うテレスコピック摺動のためにステアリン グコラムは車体側支持部材に対する相対変位をなし得るのと同時に、選 定された位置ではステアリングコラムの拘束状態を保持するために車体 側支持部材に固定できるように構成される。

このような車体側支持部材に対するステアリングコラムの相対変位と 25 固定とを果たすのに円筒状のステアリングコラムに固着される、コラム

25

側支持部材として、たとえば、平坦な側面を備えたディスタンスプラケットが使用される。通常、このディスタンスプラケットの側面には丸孔あるいは長孔が穿たれており、チルト機構では丸孔に、テレスコピック機構では長孔に軸杆部材を通し、チルトピボットを中心としたチルト揺動あるいはステアリングコラム軸方向に沿うテレスコピック摺動が可能なようになっている。ステアリングコラムとディスタンスプラケットとは別々に製作される部材であって、両者は多くの場合、溶接によって部材同士が固着される。

ところで、このような溶接で固着されるディスタンスプラケットを使 10 用しない、新たなステアリングコラムが提案されている。これは管状の 素材からその一部を膨出させた膨出部によって代用するもので、液圧バ ルジ成形法を用いて製作することができる。この種のステアリングコラ ムは、たとえば、図11に示すように、ステアリングコラム51の一部 を膨出させて膨出部52を形成するものが知られている。

15 この膨出部52は車体側支持部材(図示せず)に当接させる、背中合わせの一対の平面部53を備える。この平面部53には軸杆部材を通すための丸孔54が穿たれる。この膨出部52を形成したステアリングコラム51によれば、たとえば、チルト機構を構成する部品の幾つかを省略することが可能で、ステアリング装置の製造コストを削減できるなどのメリットがある。

本出願の発明と関連する先行技術文献には次のものがある。

特開平8-276852号公報、(第3頁、図3)

しかしながら、液圧バルジ成形法を用いて製作する場合、特に丸孔54の穿孔時に平面部53にパンチ穿孔に伴う加圧力が作用することから、平面部53の穿孔部を中心に幾分狂いが生じ、平面部53が平坦な面に

10

15

20

25



仕上がらないことがある。すなわち、液圧バルジ成形法ではプレス工程でのパンチ打ち抜き時のように、ダイによって打ち抜き荷重を受けるのではなく、図12に示すように、パンチョの加圧力と対向するワークwと接する、非剛体である圧油 0 で受け止めることを求められる。この場合、穿孔自体は支障がないものの、穿孔部を中心として平面部53に反りが発生し、結果として、平面部53は平坦な面に仕上がらない。

このような平面部 5 3 に生じる反りは、たとえば、図 1 3 に示すように、基準平面 I に対して Δ D だけ誤差を生じさせる。この平面部 5 3 の反りが大きくなると、チルトあるいはテレスコピック調整操作において、接触面が不安定となり、本来生じるべき締付け力を得られず、ステアリングコラムを強固に保持できない。

本発明の目的はバルジ成形法でステアリングコラムの膨出部を成形する際にパンチ穿孔で反りが生じたとしても、ステアリングコラム締付け保持力が低下するのを防止できる、位置調整式ステアリングコラム装置を提供することにある。

#### 発明の開示

本発明の望ましい態様は一対の鉛直板部を有する、車体取付け用ブラケットと、このブラケットの一対の鉛直板部によって挟持される膨出部を有する、円筒状のステアリングコラムと、ステアリングコラム内に回転自在に設けられたステアリングシャフトと、ステアリングコラムの膨出部およびブラケットの一対の鉛直板部を挿通して設けられた軸杆部材と、この軸杆部材に設けられ、対峙する一対の鉛直板部の間の距離を調整してステアリングコラムを緊締する締付け機構とを備える位置調整式ステアリングコラム装置において、膨出部はブラケットの一対の鉛直

板部と対向して形成される一対の平面部、一対の平面部から対向する鉛 直板部に向かって外方向に突出して形成される凸部および凸部内に穿た れた貫通孔を備える。

本発明の膨出部に形成される凸部は平面部からステアリングコラムの 外方向に突出している。これはパンチ穿孔で平面部に生じる加工誤差に 応じて突出させるもので、このような凸部により穿孔時に平面部に反り が生じたとしても、それを相殺することができる。

この結果、たとえば、チルトあるいはテレスコピック調整操作で、たとえば、カム機構を用いて締め上げる場合に車体取付け用ブラケットの 10 締付け用鉛直板部と平面部の凸部とが軸杆部材周囲全域で接触し、締付 けに対して安定した反力が得られるので、ステアリングコラムを強固に 保持することができる。

本発明において、凸部は平面部に対して規定値だけ外方向に突出するのが望ましい。

15 また、本発明において、膨出部の平面部スパンはステアリングコラムの外径と同等か、それよりも大きいことが望ましい。

#### 図面の簡単な説明

第1図は本発明によるステアリングコラム装置の一実施の形態を示 20 す側面図である。

第2図は図1に示されるチルト調整ピボットの詳細を示す断面図である。

第3図は図1に示されるアッパ側車体取付け用プラケットを示す断 面図である。

25 第4図は図1に示されるステアリングコラムの要部を示す図であり、



(a) はステアリングコラムの斜視図、(b) はステアリングコラムの側面図、(c) はステアリングコラムの断面図である。

第5図は図4に示されるステアリングコラムの部分断面図である。

第6は図本発明に係るステアリングコラム装置に使用されるコラム 5 締付け機構の断面図である。

第7図は本発明に係るコラム締付け機構の他の実施の形態を示す断 面図である。

第8図は本発明に係るステアリングコラムの膨出部に形成される、 凸部を示すもので、(a)(b)(c)および(d)はそれぞれ異なる変形 10 例を示す平面図である。

第9図は本発明の他の実施の形態に係るステアリングコラムの要部を示す図であり、(a) はステアリングコラムの斜視図、(b) はステアリングコラムの断面図である。

第10図は図9に示されるステアリングコラムの部分断面図である。

15 第11図は従来の膨出部を有するステアリングコラムの斜視図である。

第12図は一般的な液圧バルジ成形法によるパンチ穿孔法を示す模式図である。

第13図は従来技術によるパンチ穿孔法で生じる平面部の反りを示 20 す、ステアリングコラムの部分断面図である。

発明を実施するための最良の形態

本発明のステアリングコラム装置の一実施の形態について図面を参照して詳細に説明する。図1において、本発明のステアリングコラム装 25 置はステアリングコラム1と、このステアリングコラム1内に配置され

20

25



るステアリングシャフト 2 とを備える。このステアリングコラム 1 は、たとえば、管状の軟鋼素材からなり、液圧バルジ成形法で膨出部を形成している。ステアリングシャフト 2 はステアリングコラム 1 の各端部に配置される軸受 3、4 によってステアリングコラム 1 内に回転自在に支承されている。ステアリングシャフト 2 にはその一端に操舵力を付与するステアリングホイール 5 が取付けられている。

一方、このステアリングコラム1はアッパ側車体取付け用ブラケット6によって中間部を保持されると共に、ステアリングホイール5から遠い一端がロア側車体取付け用ブラケット7によって支持される。

図2に示すように、ロア側車体取付け用ブラケット7は車体に締結部材よって取付けられる車体取付け板部8およびこの車体取付け板部8と一体に形成され、鉛直下方向に延在する左右一対の板部を有する鉛直板部9a、9bから構成される。一方、コラム側にはロア側コラム取付け用ブラケット10がステアリングコラム1に溶接によって取付けられている。ロア側コラム取付け用ブラケット10はロア側車体取付け用ブラケット7の左右一対の鉛直板部9a、9bの間に挟まれ、ロア側車体取付け用ブラケット7の左右一対の鉛直板部9a、9bと対峙するように左右一対の板部11a、11bを有しており、断面コ字状に形成されている。

ロア側車体取付け用ブラケット7の左右一対の鉛直板部9a、9bには前方に向かって開放した貫通孔12(図1参照)が形成され、ロア側コラム取付け用ブラケット10の左右一対の板部11a、11bには円形の貫通孔13が形成されており、この貫通孔12、13にチルトボルト14が貫通して配置され、ナット15と螺合することによって固定されている。このチルトボルト14はステアリングホイール5側からの荷重が働いた場合、車体前方に向かって変位し、開放した貫通孔12から

10

15



離脱する。また、これはステアリングコラム1のチルトピボットとして機能し、ステアリングコラム1のチルト位置調整時にはチルトピンを中心に揺動自在となる。

アッパ側車体取付け用ブラケット6は、図3に示すように、車体に取付けられる車体取付け板部16および左右一対の締付け用鉛直板部17 a、17 bを備える。この締付け用鉛直板部17 a、17 bは共に車体取付け板部16に連結され、鉛直上下方向に延在しており、対峙する鉛直板部17 a、17 bの間でステアリングコラム1を挟持する。鉛直板部17 a、17 bにはそれぞれ円弧状溝18が形成され、チルト調整操作によってステアリングコラム1の上下方向の揺動を自在にする。

このアッパ側車体取付け用ブラケット6の車体取付け部と車体との間には図示しない離脱部材(たとえば、カプセルコーティングプレート)が装着される。これにより、ステアリングホイール側から過大な荷重が働いた場合、上述したチルトボルト14の離脱と共に車体取付け用ブラケット6が滑りながら、前方に変位し、車体から離脱する。

図4(a)に示すように、アッパ側車体取付け用ブラケット6の鉛直板部17a、17bの間に挟持される、ステアリングコラム1の膨出部19は長手方向のほぼ中間部に成形される。この膨出部19は、図4(b)(c)に示すように、背中合わせの一対の平面部20を備える。この平20 面部20はスパンSがステアリングコラム直径 Dsと同等か、またはそれも大きく構成される。この背中合わせの一対の平面部20はいずれもステアリングコラム1の外方向(鉛直板部に向かう方向)に突出している、円形の凸部21を備える。一対の凸部21にはそれぞれ軸杆部材を通すための丸孔22を穿っている。この丸孔22は液圧バルジ成形工程でス25 テアリングコラム1の外側から内側に向ってパンチによって穿孔したも

10

15

20



のである。平面部 20 に形成される凸部 21 は平面部 20 からステアリングコラム 1 の外方向に  $\Delta$  A だけ突出している。

図5に示すように、凸部 2 1 は平面部 2 0 に沿う基準平面  $\mathbf{I}$  に対してステアリングコラム  $\mathbf{1}$  の外方向に  $\Delta$  A だけ突出している。  $\Delta$  A について試験した結果によれば、管状素材の肉厚  $\mathbf{t}$  が  $\mathbf{1}$  .  $\mathbf{6} \sim \mathbf{2}$  .  $\mathbf{3}$  mm であるとき、望ましい値は  $\mathbf{0}$  .  $\mathbf{5} \sim \mathbf{2}$  .  $\mathbf{0}$  mm の範囲内がある。より望ましくは、 $\mathbf{0}$  .  $\mathbf{8} \sim \mathbf{1}$  .  $\mathbf{6}$  範囲内がよい。一方、試験によれば、凸部 2  $\mathbf{1}$  の大きさに関係する、次の望ましい値を得た。平面部 2  $\mathbf{0}$  の直径  $\mathbf{D}$  は  $\mathbf{1}$  2  $\mathbf{\sim}$  3  $\mathbf{0}$  mm の範囲内がよく、また、試験結果から丸孔 2  $\mathbf{2}$  の直径  $\mathbf{d}$  は  $\mathbf{6} \sim \mathbf{1}$   $\mathbf{0}$  m の範囲内が望ましい。

チルト調整位置を固定するコラム締付け機構について図6を参照して 説明する。頭部23を有する軸杆部材24はアッパ側車体取付け用ブラ ケット6の鉛直板部17aの円弧状溝18、ステアリングコラム1の一 対の平面部20の丸孔22および鉛直板部17bの円弧状溝18を貫通 している。軸杆部材24の頭部23のうち、鉛直板部17bと接する箇 所は略長方形断面となって溝18と係合し、回転不能となっている。

一方、鉛直板部17aから突出した軸杆部材24の先端には固定カム部材25および可動カム部材26ならびにレバー27、スラスト軸受28が配置され、さらにその先端には軸杆部材24に形成されたねじ部に螺合するナット部材29によって締付け固定されている。固定カム部材25の鉛直板部17aと接する面は略長方形断面となって溝18と係合しており、回転不能となっている。可動カム部材26とレバー27とは相対回転不能に結合されており、レバー27の操作と可動カム部材26の回転とが連動するようになっている。

25 固定カム部材 2 5 および可動カム部材 2 6 には相手カム部材と対向す

10

20

25



る面にカム山が各々形成されており、カム同士が相対回転すると、固定カム部材25と可動カム部材26との軸間距離が変化する。ステアリングコラムの位置を調整しようとする場合、レバー27を一方に回転させると、可動カム部材26が回転することで、固定カム部材25と可動カム部材26との軸方向距離が縮まり、それに伴って鉛直板部17a、17b間の距離が広がることによってステアリングコラム1の締付けが解除され、ステアリングコラム1が位置調整自在となる。

ステアリングコラム1の位置調整を完了し、ステアリングコラムの位置を固定しようとする場合、レバー27を逆方向に回転させる。このとき、レバー27の回転と連動して可動カム部材26が回転し、それに伴って固定カム部材25と可動カム部材26との軸方向距離が広がる。それに伴い鉛直板部17a、17b間の距離が縮まり、ステアリングコラム1の膨出部19が締付けられることによってステアリングコラム1の位置が固定される。

15 本実施の形態においては、上記構成からチルト調整操作時には車体取付け用ブラケット6の鉛直板部17a、17bが最初に凸部21と接し、鉛直板部17a、17bのステアリングコラム中心方向への変位と共に鉛直板部17a、17bと凸部21とが軸杆部材24の周りで効果的に密着することで、ステアリングコラム1を強固に保持することができる。

本発明の上記と異なる実施の形態を説明する。図7に示すように、本 実施の形態では異なるコラム締付け機構によって構成される。このコラ ム締付け機構は以下の構成からなる。頭部23を有する軸杆部材24は アッパ側車体取付け用ブラケット6の鉛直板部17aの円弧状溝18、 ステアリングコラム1の一対の平面部20の丸孔22および鉛直板部1 7bの円弧状溝18を貫通している。軸杆部材24の頭部23のうち、

10

15

20

25



鉛直板部17bと接する箇所は略長方形断面となって溝18と係合しており、回転不能となっている。

一方、鉛直板部17aから突出した軸杆部材24の先端部には雄ねじが形成されている。雄ねじと螺合するナット部材30は一方の面は鉛直部材17aと接しており、他方の面はテーパ面31となっている。ナット部材30のテーパ面31と嵌合するようにレバー32の先端にもテーパ面が形成されており、それらが嵌合している。ナット部材30には雌ねじが貫通して形成されている。ナット部材30の雌ねじの一方の側は上述の通り軸杆部材24と螺合しており、雌ねじの他方の側には固定ボルト33が螺合されている。この固定ボルト33の締付けによってナット部材30とレバー32のテーパ面が相対回転不能に固定される。

ステアリングコラムの位置を調整しようとする場合、レバー32を一方に回転させると、ナット部材30が同じ方向に回転することによって鉛直板部17a、17b間の距離が広がる。これにより、ステアリングコラム1の締付けが解除され、ステアリングコラム1が位置調整自在となる。

ステアリングコラム1の位置調整を完了し、ステアリングコラムの位置を固定しようとする場合、レバー32を逆方向に回転させる。このとき、レバー32の回転に従ってナット部材30が回転することで、鉛直板部17a、17b間の距離が縮まり、ステアリングコラム1の膨出部19が締付けられることによってステアリングコラム1の位置が固定される。

本実施の形態においても、先に述べた実施の形態と同様に、チルト調整操作時にはブラケット6の鉛直板部17a、17bが最初に凸部21と接し、鉛直板部17a、17bのステアリングコラム中心方向への変

20

25



位と共に鉛直板部 1 7 a、 1 7 b と凸部 2 1 とが軸杆部材 2 4 の周りで 効果的に密着することによりステアリングコラム 1 を強固に保持することができる。

なお、上記各実施の形態において、平面部20に形成される円形の凸部21に代えて、図8(a)(b)に示す四角形、六角形などの多角形の凸部34、または図8(c)に示す楕円形の凸部34、あるいは図8(d)に示す長円形の凸部34で構成してもよい。

本発明の上記と異なる実施の形態について説明する。構成は前述の第 1の実施の形態とほぼ同じである。アウターチューブのロア側の構成も 第1の実施の形態と同じである。テレスコピック式ステアリングコラム 装置に適用する本実施の形態のステアリングコラム35は、図9(a) に示すように、インナーチューブ36とアウターチューブ37とを備える。このインナーチューブ36はアウターチューブ37内に嵌入されており、ステアリングコラム軸方向に摺動自在に構成される。インナーチューブ36およびアウターチューブ37は共に管状の軟鋼素材から製作される。

このステアリングコラム 35 はインナーチューブ 36 にアッパ側車体取付け用ブラケットの一対の鉛直板部の間に挟持される膨出部 38 を形成している。この膨出部 38 は、図 9 (b) (c) に示すように、背中合わせの一対の平面部 39 を備える。この背中合わせの一対の平面部 39 はスパン 5 がステアリングコラム直径 10 を同等か、またはそれも大きく構成される。一対の平面部 10 3 9 はいずれもステアリングコラム 10 5 の外方向(鉛直板部に向かう方向)に突出している、長円形の凸部 10 6 位える。一対の凸部 10 6 にはそれぞれ軸杆部材を通すための長孔 10 6 を備える。この長孔 10 6 1 は液圧バルジ成形工程でステアリングコラム 10

10

15

20



5の外側から内側に向ってパンチによって穿孔したものである。平面部 39に形成される凸部40は平面部39からステアリングコラム35の 外方向にΔΑだけ突出している。

図10に示すように、凸部40は平面部39に沿う基準平面 I に対してステアリングコラム35の外方向に $\Delta$  Aだけ突出している。 $\Delta$  Aについて試験した結果によれば、管状素材の肉厚 I が I が I を I を I の I を I

本実施の形態においては、テレスコピックまたはチルト・テレスコピック調整操作で、たとえば、カム機構で締め上げる場合にはブラケットの鉛直板部が最初に凸部40と接し、鉛直板部のステアリングコラム中心方向への変位と共に鉛直板部と凸部40とが軸杆部材の周りで効果的に密着することで、ステアリングコラム1を強固に保持することができる。

なお、2つのチューブの結合はアッパ側にインナーチューブ、ロア側 にアウターチューブを配置するものに代えて、逆の配置によって構成し てもよい。

また、上記したステアリングコラムの膨出部の成形は液圧バルジ成形法に限られず、爆発バルジ成形法、ゴムバルジ成形法を用いてもよい。 バルジ成形法に限られず、プレス成形法によって成形してもよい。

さらに、ステアリングコラムは軟鋼素材に代えて、アルミニウム合金 25 素材を使用することができる。



#### 産業上の利用可能性

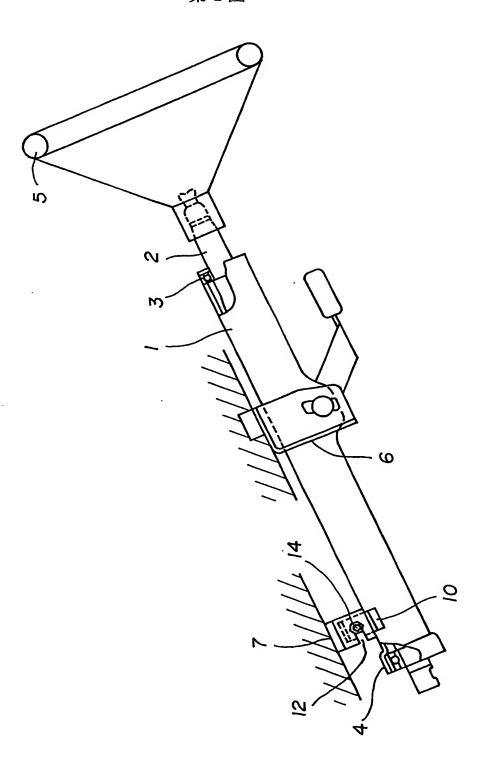
本発明に係るステアリングコラム装置は車輛用ステアリング装置に 有用であり、特に、ステアリングコラムの膨出部に平面部から外方向に 突出している凸部を備えるもので、穿孔時に平面部に反りが生じたとし ても、それを相殺することができ、ステアリングコラム締付け保持力が 低下するのを防止するのに適する。



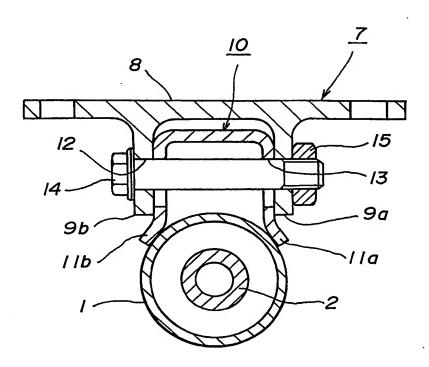
#### 請求の範囲

- 1. 一対の鉛直板部を有する、車体取付け用ブラケットと、前記プラケットの一対の鉛直板部によって挟持される膨出部を有する、円筒状のステアリングコラムと、前記ステアリングコラム内に回転自在に設けられたステアリングシャフトと、前記ステアリングコラムの膨出部および前記ブラケットの一対の鉛直板部を挿通して設けられた軸杆部材と、前記軸杆部材に設けられ、対峙する前記一対の鉛直板部の間の距離を調整して前記ステアリングコラムを緊締する締付け機構とを備える位置調整式ステアリングコラム装置において、前記膨出部は前記ブラケットの一対の鉛直板部と対向して形成される一対の平面部、前記一対の平面部から対向する前記鉛直板部に向かって突出して形成される凸部および前記凸部内に穿たれた貫通孔を備えることを特徴とする位置調整式ステアリングコラム装置。
- 2. 前記凸部が前記平面部に対して規定値だけ外方向に突出する ことを特徴とする請求の範囲第1項記載の位置調整式ステアリングコラ ム装置。
- 3. 前記膨出部の平面部スパンが前記ステアリングコラムの外径 と同等か、またはそれよりも大きく構成されることを特徴とする請求の 範囲第1項または第2項記載の位置調整式ステアリングコラム装置。
- 4. 前記膨出部の貫通孔が丸孔であることを特徴とする請求の範囲第1項ないし第3項記載の位置調整式ステアリングコラム装置。
- 5. 前記膨出部の貫通孔が長孔であることを特徴とする請求の範囲第1項ないし第3項記載の位置調整式ステアリングコラム装置。

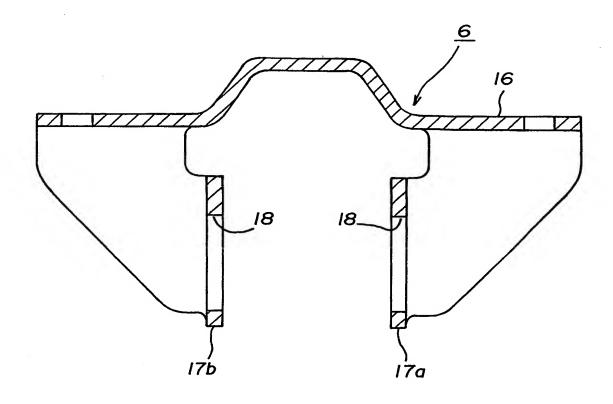
第1図



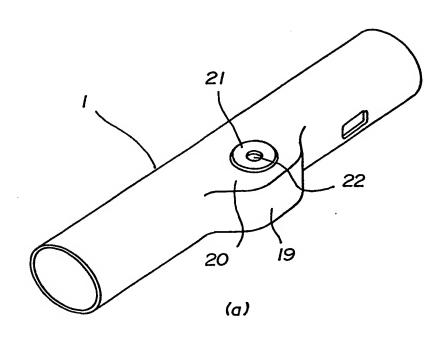
第2図

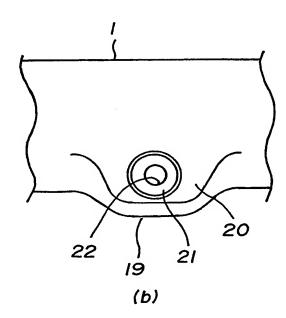


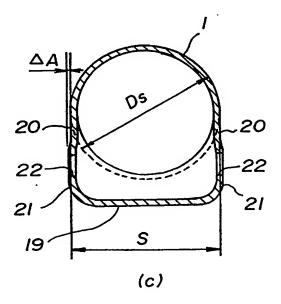
第3図



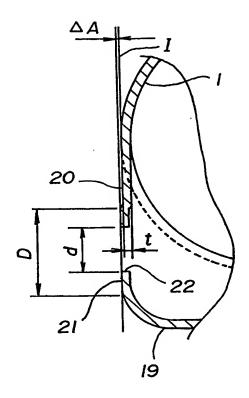
第4図



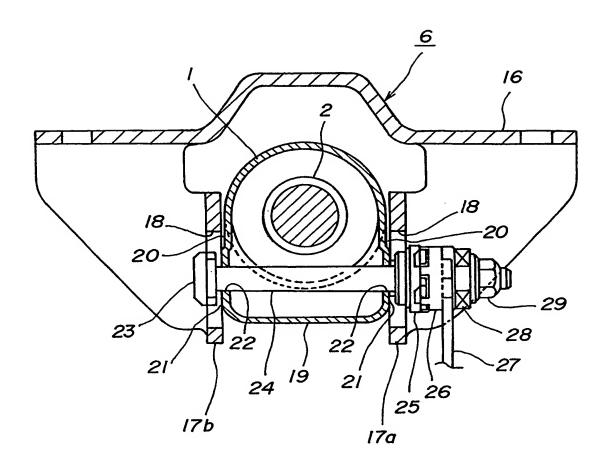




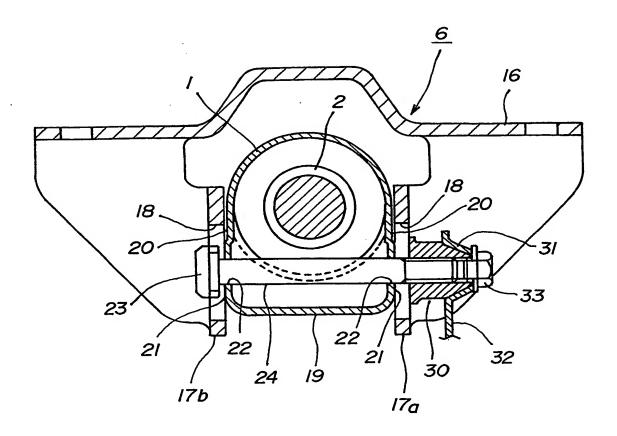
第5図



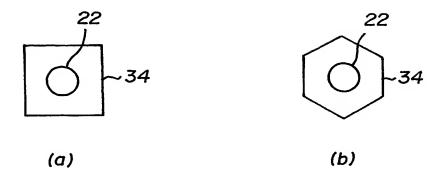
# 第6図

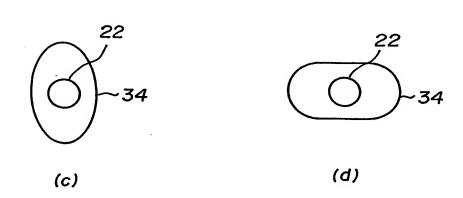


第7図

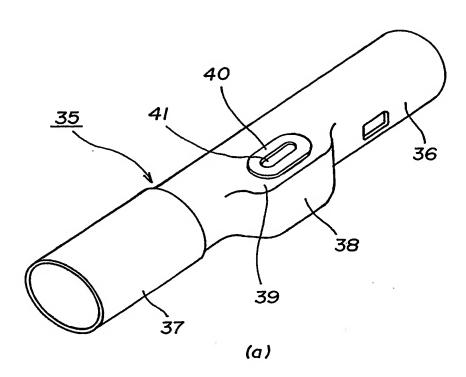


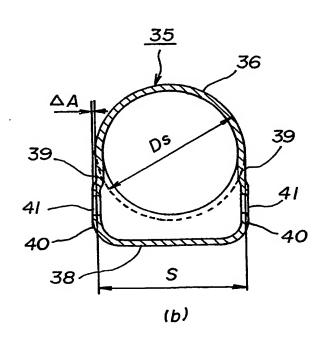
# 第8図



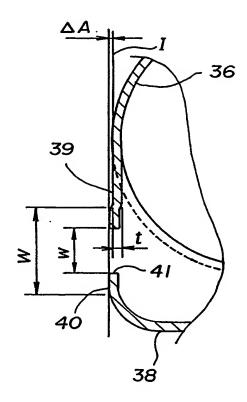


第9図

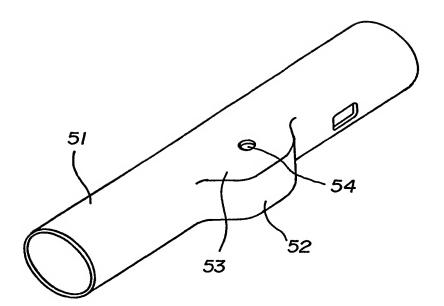




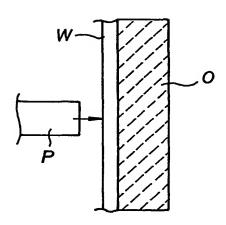
第10図



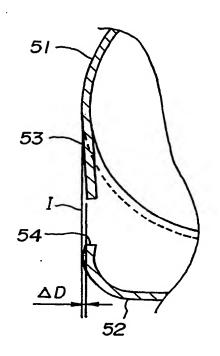
第11図



第12図



第13図



#### INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP03/08378

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER Int.Cl <sup>7</sup> B62D1/18						
According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC						
	SEARCHED					
Minimum do Int.	ocumentation searched (classification system followed by C1 <sup>7</sup> B62D1/00-1/28	y classification symbols)				
Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched Jitsuyo Shinan Koho 1926–1996 Toroku Jitsuyo Shinan Koho 1994–2003 Kokai Jitsuyo Shinan Koho 1971–2003 Jitsuyo Shinan Toroku Koho 1996–2003						
	ata base consulted during the international search (name	of data base and, where practicable, sear	ch terms used)			
C. DOCU	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT					
Category*	Citation of document, with indication, where app	propriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.			
Х	JP 8-276852 A (NSK Ltd.), 22 October, 1996 (22.10.96), Par. Nos. [0014] to [0017]; F (Family: none)	ig. 2	1-5			
х	JP 10-7003 A (NSK Ltd.), 13 January, 1998 (13.01.98), Par. Nos. [0011] to [0013]; F (Family: none)	ig. 14	1-5			
Y	JP 63-30605 Y2 (Nissan Diese 16 August, 1988 (16.08.88), Columns 2 to 4; drawings (Family: none)	l Motor Co., Ltd.),	1			
× Furth	er documents are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.				
"A" docum conside "E" earlier date "L" cited t specia "O" docum means "P" docum than the constant of the const	al categories of cited documents: nent defining the general state of the art which is not ered to be of particular relevance document but published on or after the international filing ment which may throw doubts on priority claim(s) or which is o establish the publication date of another citation or other I reason (as specified) ment referring to an oral disclosure, use, exhibition or other ment published prior to the international filing date but later me priority date claimed actual completion of the international search July, 2003 (29.07.03)	"T" later document published after the int priority date and not in conflict with t understand the principle or theory und document of particular relevance; the considered novel or cannot be considered step when the document is taken alon document of particular relevance; the considered to involve an inventive ste combined with one or more other suc combination being obvious to a perso document member of the same patent.  Date of mailing of the international season 12 August, 2003 (1)	the application but cited to derlying the invention claimed invention cannot be ered to involve an inventive e claimed invention cannot be pwher the document is h documents, such in skilled in the art family			
	mailing address of the ISA/ anese Patent Office	Authorized officer	,			
Facsimile N	No.	Telephone No.				



International application No. PCT/JP03/08378

ategory*	Citation of document with indication where an arranged a fall and a second	Delements
	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	Microfilm of the specification and drawings annexed to the request of Japanese Utility Model Application No. 172194/1978 (Laid-open No. 91371/1980) (Mitsubishi Motors Corp.), 24 June, 1980 (24.06.80), Fig. 2 (Family: none)	1
A	JP 59-33043 A (Hisashi OKI), 22 February, 1984 (22.02.84), Page 1; Fig. 3 (Family: none)	. 1
A	JP 5-8783 A (Bridgestone Cycle Co., Ltd.), 19 January, 1993 (19.01.93), Par. Nos. [0012] to [0013]; Figs. 4 to 7 & EP 491363 A1 & US 5253890 A	. 1
	·	



## 国際出願番号 PCT/JP03/08378

A. 発明の属する分野の分類(国際特許分類 (Int. Cl. <sup>7</sup> B62D 1/18	(IPC))				
B.       調査を行った分野         調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPCInt. Cl. 7 B62D 1/00 - 1/28	;))				
最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含ま 日本国実用新案公報 1926-19 日本国公開実用新案公報 1971-20 日本国登録実用新案公報 1994-20 日本国実用新案登録公報 1996-20	9 6年 0 3年 0 3年				
国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語)					
C. 関連すると認められる文献					
引用文献の			関連する		
	<b>近が関連するとき</b>	きは、その関連する箇所の表示	請求の範囲の番号		
X     JP 8-276852 A       0. 22【0014】~       し)       X     JP 10-7003 A       13【0011】~【00       Y     JP 63-30605 Y       08. 16第2~4欄、図       A     日本国実用新案登録出願き	A (日本精工 【0017】 (日本精工株 )13】、【 (2) (日産デ 図面(ファミ 53-172	株式会社) 1996. 1 、【図2】 (ファミリーな 式会社) 1998. 01. 図14】 (ファミリーなし) ィーゼル工業) 1988. リーなし) 194号 (日本国実用新案登	1-5 1-5 1		
の内容を撮影したマイクロ		書に添付した明細書及び図面 三菱自動車工業株式会社),			
X		□ パテントファミリーに関する別紙を参照。  の日の後に公表された文献  「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの 「&」同一パテントファミリー文献			
国際調査を完了した日 29.07.03	ı	国際調査報告の発送日 【2.0	8.03		
国際調査機関の名称及びあて先 日本国特許庁 (ISA/JP) 郵便番号100-8915 東京都千代田区霞が関三丁目4番3号	1	特許庁審査官(権限のある職員) 西本 浩司 電話番号 03-3581-1101			



# 国際調査報告 国際出願番号 PCT/JP03/08378

〉(続き).	~ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
用文献の  アゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号			
A	1980.06.24第2図 (ファミリーなし) JP 59-33043 A (大木久) 1984.02.22第1 頁、第3図 (ファミリーなし)	1			
A	JP 5-8783 A (ブリジストンサイクル株式会社) 1993.01.19【0012】~【0013】、【図4】~【図7】 &EP 491363 A1& US 5253890 A	1			
	·				
	•				